# ⑩ 公 開 特 許 公 報 (A) 昭60 - 190473

@Int.Cl.4	識別記号	庁内整理番号		❸公開	昭和60年(	198	5)9月27日
C 09 D 3/82 // C 08 J 7/04 G 02 B 1/10		6516-4 J 7446-4 F 8106-2 H	審査請求	未請求	発明の数	2	(全8頁)

母発明の名称 耐擦傷性被膜の製造方法およびラッカー

②特 願 昭60-25324

❷出 願 昭60(1985)2月14日

優先権主張 - 図1984年2月27日 - 図 T P 3407087.7

⑦発 明 者 ゴットフリート・フィ ドイツ連邦共和国、8702 キスト、オスカー・ポップ・シ リップ ユトラーセ 7

⑪出 願 人 フラウンホーフアー・ ドイツ連邦共和国、8000 ミユンヘン19、レオンロートシ ゲゼルシャフト・ツー ユトラーセ 54

> ル・フェルデルンク・ デア・アンゲヴアント テン・フオルシユン ク・エー・フアウ

⑩代理人 弁理士 佐々木 清隆 外3名 最終頁に続く

明組書

1. 発明の名称

耐擦傷性被膜の製造方法をよびラッカー

2. 特許請求の範囲

(1) 計振傷性被膜の製造方法において、ラッカーを、

(a) 式、

MR.

(b) 式、

R' m(R'Y)n 81X(4-m-n)

(式中 N'はアルキルまたはアルキニルを爆味し、 R はアルキレンまたはアルキニレンを示し、その い この残跡は酸素またはサルフア原子またはMH 高低によって振うさなことができ、又は水果、ハ ログン、ヒドロキシ、アルコキシまたは蒸りNog。

- 1 -

(c) チタン およびジルコンを除いて、 周期系の主 族 I a ないし V a のまたは亜湊 I V b または V b o 元 業の 反応 鉄 体中で溶解可能 な少なくとも1つの 不釋 発性 酸化物、またはこれら元素の、 反応 鉄 体 形成が 所可能な、 反応条件でで将発性酸化物を 形成する少なくとも1つの結合から、

場合によつては縮合触媒の存在下で、加水分解 可能な塞の完全な加水分解に化学量論的に必要な 量としての値かな水量、および続いて、残つてい る加水分解可能な塞の加水分解に少なくとも必要

- 2 -

基板上に塗布しかつ硬化させることを特徴とする計機係性被膜の製造方法。

(2)前配ラッカ・の製造のため、出発成分の全体 モル数に関して、20ないし40モル多の成分(A) 40ないし80多の成分(D) コエび多くても40モ ル 多の成分(D) が利用されることを特徴とする特許 オッの範囲第1項に比戦の計類係性被談の製造方 法。

(8) 前記さらに他の総合が散性または塩基性総合 触鉄の存在下で実施されることを特敬とする特許 請求の範別第1項または第2項に記載の耐振係性 被膜の製造方法。

(4) 重縮合のため使用される水量は罹気を含む吸 着剤によつて水分を含んている有機溶媒または塩

- 3 -

M R 4

( 式中 N はナタンまたは ジルコンを 意味 しそして R はハロダン、とドロキシ、 アルコキシ、 アシロ キシまたはキレ・ト 新を示す ) の反応媒体中で 裔 所可能な少なくとも 1 つのテタンまたは ジルコン 結合、

(6) 武

R'n(R" Y)n SiX (4-n-n)

- 5 -

水和物を取り込んでいることを特徴とする特許請求の範囲第1項ないし部3項のいずれかに記載の 計機傷性被膜の製造方法。

(4) 整布されたラッカ - 別を150 でまで、好ま しくは60 ないし130 での温度での熱処理によ つて硬化させることを特像とする特許請求の範囲 お1項ないし罪4項のいずれかに記載の計算物性 被膜の製造方法。

(の前記ランカ・に、有機希釈剂、能れ調整剤、 着色剤、UV安定剤、充填材、粘度調整剤または 酸化抑制剤のごとき普通のランカ・添加剤を同化 することを特徴とする特許辨求の範囲第1項をい し第5項のいずれかに配収の耐無動性装膜の製造 方法。

(切)射郷條性被額を備えた蒸坂を製造することを 特徴とする将許辨求の範囲解1項ないし第6項の いずれかに配載の計譲物性被膜の製造方法。

(8) 耐 擦 傷 性 被 膜 用 ラ ツ カ - に おい て 、 該 ラ ツ カ - が

a ) st

- 4 -

を有し、そのさい m + m は値1,2 または3を有 する)の少なくとも1つの有機官能シラン、および場合によつては、

(c) テタンおよびジルコンを除いて、周期系の主 鉄 I a ないし V a のまたは 亜族 I Vs または V b の 元業の反応 鉄 体中で溶解可能な少なくとも1つの 不搾 発性酸化物、またはこれら元業の、反応 鉄体 中で変換が、またはこれら元業の、反応 鉄体 ・ 形成する少なくとも1つの結合から、

場合によつては結合熱媒の存在下で、加水分解で 可能な基の完全な加水分解に化学量論的に必要を としての優かな水量(そのさい出場成分の全体 そん数に関して、5 ないし7 0 そルチの成分(a)、 3 0 ないし9 5 モルチの成分(a) おど0 ないし 65 チの成分(a) が利用される)とともに、加水分解予 働額合によつて得られることを特徴とする計脈係 性故願用ラッカ・。

(の残つている加水分解可能を基の加水分解に少なくとも必要である水量、ならびに場合によつて は縮合触媒の低加によりさらに総合されることを 等数とする等許請求の範囲第8項に記載の耐擦傷 性純慎用ラッカー。

四有機希釈剤、流れ調整剤、着色剤、UV安定 剤、光質材、粘度調整剤または酸化抑制剤のごと き替逆のランカ・筋加剤を含むことを特徴とする 骨貯積水の範囲器 8 項または第9項に配載の耐額 係性補厚用ランカー。

## 8. 毎明の詳細を聆明

本発明は、耐振傷性被膜の製造方法およびラッカ・に関するものである。

多くの物体は、その準備感取により実用的に使用できないかまたは使用時間が短かいので、 計解 慢性 観察を倒えればならない。 公知の計解性の 被膜材料は、それらが十分な際価値式力がないかまたは 高板上の適切な層の厚さに かいて十分な破滞を有しないので、たいてい十分な改発をもたら ちゃい 門時に、しばしば女い硬化時間を必要とする。

したがつて、本発明の目的は、同時に良好な光 学的特性、とくに透明性において高い撩傷抵抗力 - 7 -

ボキシ、メルカブト、シアノ、アルコキシ、アルコキシカルボニル、メルルン酸、更リン酸、アクリロキシ、メタクリロキン、エボキシまたはビニル高であり、ロおよびnは低1,12または5を有し、そのさいロチャは低1,2または5を有し、そのさいロチャは低1,2または5を有かる)の少なくとも1つの有機質能シラン、および場合によっては、

(c) ナタンおよびジルコンを除いて、周期系の主 族 I a ないし V a の 3 たは 亜族 I V b または V b の元素の反応 族 体中で溶解 可能 な少なくとも 1 つ の不博 38 生酸化物、またはこれら元素の、反応 族 体中で溶解可能な、反応条件下で不揮 38 性酸化物 を形成する少なくとも 1 つの結合から、

場合によっては総合触媒の存在下で、加水分解 可能な薬の完全な加水分解に化学量論的に必要す 量としての値かな水量、および続いて、 とも必要 な加水分解可能な基の加水分解に少なく とも必要 である水量、ならびに場合によっては総合触媒の なっているの総合(そのでして)。 モル数に関して、5 5 かし 1,7 0 モルチの成分の()。

- 9 -

および 基板上への 段 着性を有する 被膜 製造方法 および 被膜 製造用 ラッカー を提供する ことにある。 本発明の対象物は、ラッカーを、

## (a) 式 M R<sub>4</sub> (j)

(式中 M はチタンまたはジルコンを業株しそして R はハロダン、ヒドロキシ、アルコキシ、アシロ キシまたはキレ・ト 基を示す )の反応 蘇 体中で 語 解可能な少なくとも 1 つのテタンまたはジルコン 結合、

### (b) st

3 0 ないし9 5 モルチの成分(n) および 0 ないし 65 チの成分(n) が利用される ) とともに、加水分解于 郷縮台によつて得、該ランカ・を、

基板上に塗布しかつ硬化させることを特徴とする耐振傷性被膜の製造方法である。

本発明の対象物は、さらに、この方法で耐緩傷 性被膜を備えた蒸板および予備総合またはさらに 他の結合によつて得られるランカーである。

上述した式(!) かよび(I) において練返して出ている残塞 R, R', R', R', X または Y は紹合に誤してその都度同じかまたは異なる意味を有することができる。

アルキル残郡は、別えば、1 ないし10 以来原子を有する連頻、分岐または環状残率かよびとく
を有する低いアルキル残率を乗する。 解別な例はメチル、エアル、ローブロビル、イソプロビル、コンプナル、ボ2ブナル、ボ5ブナル、ボ5ブナル、ボ10プナル、ボ10

- 1 0 -

アルキニル残益は、例えば、2 ないし10 炭素 原子を有する連鎖、分岐または環状残落かよびと くにピニル、アリルおよび2-アチニルのごとき 低いアルキニル機能である。

上述した製造は場合によつては普通の健操体、 例えば、ハロゲン原子、低いアルキル製造、ヒド ロキシ、ニトロまたはアミノ基を得ることができ

$$\begin{split} &(\operatorname{OR}_2) \left(\operatorname{OH}_3 - \operatorname{OH}\right) - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \left(\operatorname{GR}_3 \right)_2 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 \left(\operatorname{GR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 \right) \\ &(\operatorname{v} - \operatorname{C}_4 \operatorname{H}_3) \left(\operatorname{OH}_3 \right)_2 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \left(\operatorname{GR}_3 \right)_2 \operatorname{GRI} - \operatorname{GR}_3 \right) - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_2 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \left(\operatorname{OR}_3 \right)_2 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OR}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BH}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 + \operatorname{BH}_4 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI} - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI}_3 - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI}_3 - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI}_3 - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OR}_3 \right)_3 - \operatorname{BI}_3 - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{BI}_3 \\ &(\operatorname{OL}_3 \right)_3 - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 \\ &(\operatorname{OL}_3 \right)_3 - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 \\ &(\operatorname{OL}_3 \right)_3 - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 \\ &(\operatorname{OL}_3 \right)_3 - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 \\ &(\operatorname{OL}_3 \right)_3 - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 + \operatorname{OL}_3 \\ &(\operatorname{OL}_3 \right)_3 - \operatorname{OL}_3 + \operatorname{O$$

(OH<sub>3</sub>O)<sub>8</sub>-B1-O<sub>3</sub>H<sub>4</sub>-O-CH<sub>2</sub>-CH<sup>'</sup>-CH<sub>2</sub> (OH<sub>3</sub>O)<sub>5</sub>-B1-(OH<sub>2</sub>)<sub>2</sub>

とれらのシランは一部は市飯製品であるかまた は公知の方法により製造せしめられる(グアイン ハイム/ベルクシュトラフセのフェアラーク・シ エミ・・ゲ・エムペーハー社、1968年発行の オブリユ・・ノル若「シエミ・・ウント・テクノ ロジー・デア・シリコン」終願)。

モノマー出発シラン(a)に代えて、場合によつて はまたシランの予備総合された、反応媒体中で解 解可能なオリゴマー、するわち、例えば約2 ない **5** o

ハロゲンによれば、フツ案、塩素およびシュウ 業が好ましくかつ塩素がとくに好ましい。

有機官能シラン(b) において機裁 B', は場合によ つては限業またはサルファ原子または N B 基によ つて懸獨される。好ましくはとの技術で2 ないし 1 0 回越 b 変される構造単位が生じる。

有機官能シラン(n)についての特別な例は、
CH<sub>S</sub>-81-C1<sub>3</sub>, OH<sub>3</sub>-81-(OC<sub>2</sub>H<sub>2</sub>)<sub>3</sub>, C<sub>2</sub>H<sub>3</sub>-81-C1<sub>5</sub>,
C<sub>4</sub>H<sub>2</sub>-81-(OC<sub>2</sub>H<sub>3</sub>)<sub>3</sub>, CH<sub>4</sub>=GH-81-(OC<sub>2</sub>H<sub>3</sub>)<sub>3</sub>,
CH<sub>2</sub>=CH-81 (OC<sub>2</sub>H<sub>3</sub>)<sub>3</sub>, CH<sub>2</sub>=CH-81-(OC<sub>2</sub>H<sub>3</sub>)<sub>3</sub>,
(CH<sub>3</sub>)<sub>2</sub>-91-C1<sub>5</sub> (CH<sub>3</sub>)<sub>3</sub>, CH<sub>2</sub>=CH-81-(OC<sub>2</sub>H<sub>3</sub>)<sub>4</sub> (CH<sub>3</sub>)<sub>3</sub>-81-(OC<sub>2</sub>H<sub>3</sub>)<sub>4</sub>,

し100の紹合度を有する連換、または環状の低分子部分組合体(ポリオルガノシロキサン)を考えることができる。

成分(0)としては、反応解体中で解解可能な不類 発性酸化物またはそのような不類発性酸化物を形 成する、周期系の主族 I a ないし V a のまたは。 財 B b または V b の元素の結合が考えられる。好 ましくは、成分(0)は以下の元素、ナなわち、 M a E 、 M g 、 O a 、 B 、 A 1 、 B 1 、 B n 、 P b 、 P 、 A a 、 B b および/または V から導出され、 そのさい B 、 A 1 、 B 1 、 B n かよび P はとくに 野 ましい。

不揮発性の酸化物により、 B<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, P<sub>2</sub>O<sub>6</sub> および BnO<sub>2</sub> がとくに好ましい。

反応媒体中で溶解可能な、不焊発性の酸化物を 形成する結合は、例えば、悪リン酸かよびショウ 酸、ならびにそのエステルである。さらに、BCL1、 BB1013、BBC1、 かよびFD1。のごときへロラグ、 、かよび NaOB、KOB、Oa(OB)、Al(OB)。, B(OB)。 BB(OB)、かよび NaOB、COB、Oa(OB)、Al(OB)。 好ましくは、ラッカ - の製造のために、20ないし40 モルギの成分(a)、40ないし80 モルギの成分(c)か利の成分(c)が利用される。

ラッカ・の製造のために出発域分は所望の融合 比において考えられるすべての加水分解可能を基 の完全を加水分解のため化学植物的に必要な量と して循かな水量とともに予備組合される。この化 学議院下の水量に短端的な連絡合か超速されるよ りに配載される。それは、臨気を含んだ較薄別、 別えばひりカグルまたはモレキュラ・シ・ブ、 分を含んだ有機溶媒、例えば 8 0 % エタノ・ル、 または塩水和物、例えば 8 0 % エタノ・ル、 または塩水和物、例えば 8 0 % エタノ・ル、

物のごとき有機または無機塩、かよび反応媒体で溶解可能なアミン、例えば酸酸アルキルアミン またはアルカノ・ルアミンである。このさい、類 発性の限かよび塩、とくに塩酸、アンモニアかよ びトリエアエンが潜っる。全体なん 毎は、側まサバラモルグリットルまでとる。

予傷総合は一般に霊亀から100℃までの盤変 で、好ましくは霊亀で実施される。有機溶鉄の利 用に限して、予備縮合はまた溶鉄の移験贔屓まで の副直で行なわれるが、またことでも好ましくは 電電で実施される。

場合によっては、まず1または多数の出発成分 をまたは多数またはすべての出発成分の一部を予 保統合し、次いで、役りの出発成分を高合しかつ 後後に予備結合またはさらに他の総合の方法によ りま報合するととができる。

予機総合は、そとまでは、発生する総合物がま だ推動粘度を有するように導かれる。得られた予 機総合ラッカーは加水分辨可能であるので、優気 除去下で貯蔵されねばならない。 応進合物への水量の取込みによつて成功する。

好ましくは予備総合は総合触媒の存在下ではあるが有機密盤の不在下で行をわれる。しかしたいち、地合、基合によつては、水と少なくとも総分のでは、カンカイン・ル、プロパノ・ル・インプロパノ・ルをはソタノ・ルのごとき脂肪酸アルコ・ル、ウメトキシエステンのごときエステル、またはフセトンまたはメティンのごときエステル、またはフセトンなたはメテルエテルクトンのごときケンが利用されることができる。必要とあれば、予得総合中に添加またとは形しるの必要とあれば、予得総合中に添加またもの総数は好ましくは変発されるようも、むしろ反応流合物がこのような意味でさらに他の総

総合転載としてはプロトンまたはヒドロキシル イオンを水解する結合かよびアミンが適する。特別を例は塩酸、低酸、悪リン酸、ギ酸または酢酸 のごとき有機または無酸酸、ならびにアンモニス アルカリまたはアルカリ土類金属水酸化物、例え はナトリウム、カリウムまたはカルシウム水酸化

予備総合物の続いての加水分解のさらに他の総合はまだ残つている加水分解可能を基の加水分解可能をあっためた化学量論的に少なくとも必要である水量の存在下で行をわれる。しかしながら、水量は、 好ましくは化学量論的水量を超過する。実用の総合 に関しては、ま物に、まらに他の総合 に関しては、最初に取り入れられた出発成分の完 なな加水分解のために化学量論的に必要である水 量が取り入れられる。

さらに他の総合は、好ましくは、前述した総合 触様の1つの存在下で行なわれ、そのさい同様に 揮発性結合が好ましい。全体の触媒総合は例えば 5モル/リットルになる。

さら氏他の総合にかいて、場合によつては上述した有機群族の1つが存在するかまたは加えられ、 そのさい予備かよびさらに他の総合中形成された 辞牒または予備またはさらに他の総合のために必 後に応じて添加された群族はさらに他の総合の終 了後野ましくは蒸発されない。

さらに他の総合は普通には室温から100℃ま

- 17 -

での副就で、好ましくは富融から80℃までの 度で行なわれる。窓外にも、得られたクッカーの 40ないし80℃の加熱において計謀の 高路 しにラッカー 粘度 の安定化か得られるととが示さ れた。すなわち、粘度は行なわれた直縮合後長時 間にわたつて実質的に一定である。

予備総合物ランカ・またはさらに他の総合にL 可能である。しかしながら、社合のような意味で刑用のである。しかしながら、場合にL 可である。しかしながら、場合にL 可して 放 一般 別 、 常色剤(原料またはビグメント)、 T V 安定 別 、 常復材、 枯 飯 飼 総 刑 または 使 化抑制剂 が 厳 加 されることができる。

クッカ・の加工は、上述した好渡な契約例によるさらに他の総合物について例えば少なくとも約 1 週間である一定のポット時間内で行なわれなければならない。 被誤に関しては、通常の被観力法、 切えば被後、批出、注入、役割、取割または進布 が利用される。

遊板としては、任意の材料、例えば金銭、合成 - 19-

て空気の視眩と反応しかつしたがつて普通の風乾 ラッカーのごとく適用される。

予備総合物ランカ・またはさらに総合されたラ ッカ・が対応する出力成分の利用に高いて富合可 能を基を含む場合には、塗布されたラッカ・層は 温加的に尤化学的に、例えば紫外線により硬化さ れる。この場合に、ラッカ・漁料は好ましくは先 開始剤が認加される。

本ி 明 K L も 方 法 K L 上 つ て 被補 された 基 板 は 被 K と 成 版 と め間 の 負 好 を 前 解 係 性 か よ び 枯 着 を 有 し、 そ の ぎ い 合 広 樹 脂 茶 変 上 へ の 枯 希 は 一 欠 畑 K 上 し て で 策 書 され る と と が で き る。 被 酸 t ・ 2 0 か よ び ・ 7 0 ℃ の間 の 超 能 変 化 K 近 し 得 る 。 被 酸 の 長 好 を 明 る ぎ か よ び 透 明 変 化 K 近 し 得 る 。 被 酸 の 長 好 を 明 る さ か よ び 透 明 変 化 ボ が 、 本 発 明 K L な る 方 法 は と く K 光 学 用 合 成 削 断 レ ン ズ 、 例 系 L な 広 樹 脂 凝 取 鏡 レ ン ズ の 割 断 せ 液 板 ド 減 す る 。

以下、実施例により本発明を説明する。 実施例 1

1653 g の3 - グリンドキンプロビルトリメト キンシランおよび 6 8 4 g のテトラエチルチタネ - 2 1 - 制脂、セラミック、カラスまたは木材が適する。 また高板の形状は任業に適ばれることができる とくに野糖合を結果は無物を受けあい合成樹脂、 例えばポリメタクリレート、ポリカーポネート、 ポリスチロール、とくにポリ(ジエチレングリコ ールーピスーアリルカーポネート)によつて得ら れる。

被験は、例えば1 ないし100μm、好ましく は5 ないし50μmかつとくに10ないし30μm の簡厚に強布される。場合によつては、当板は本 粉明による被製の盆布前に吸剤剤または一次層に より下塗りされることができる。

橋布されたラッカーは続いてそれを輸処理する ととによつて硬化される。硬化に関しては、一般 に150℃、好ましくは60 ないし150 ℃の 変で数分ないし1時間の総裁加熱で十分である。 ただ、予備縮合物ラッカーの場合においては、幾 らか長い硬化時間、例えば2時間までを必要とするかも知れない。

予備縮合物ラッカ・はその加水分解感度に基い - 20 -

- トが 1500 配の無水エタノ - ル内で遊院に対して加熱される。この溶液は 2 0 0 配の無水エタノ - ルの1 N 塩酸と協合されかつさらに 1 2 0 分配 運搬下で加熱され、そのさい 3 0 , 6 0 かよび90 分談さらに 2 0 0 配の無水エタノ - ル 1 3 値 成 加えられる。この溶液は水泥ボンプ内で 7 0 でにかいて深知されかつ残骸が雪盥にかいて 7 2 1 M の水とゆつくり混合される。それは透明 太 はつきくりした粘性溶液を生じ、その粘酸は 1 目につきく1 0 0 % 上昇する。

とのラッカ・は例えば基板の浸漬によつて行た われかつ100℃で60分間硬化される。とのようなコ・テイングは明瞭でかつ透明であり、≥20 μ m の厚さのコ・テイングは50 g 荷重のピッカーメダイヤモントによつて無備されない。

1655 gの3-グリンドキシプロビルトリメト キンンランかよび684gのテトラエテルテタネ - トが135gの0.1 N水性塩酸で光須される 125gのシリカゲルと強観で60分間、しかし

- 22-

## 特開昭60-190473(プ)

少なくとも順下水の付加に職して优積物を発生し なくなるまで、混合される。最後にシリカダルが 炉過される。 位んだか過渡中 (ド 編 電 で 7 2 1 g の 0.1 l l 水性場 像が混合される。それは透明なはつ きりした粘性の解膜を生じ、その粘度は同様に 1 日につきく100 8 増大する。

突施例1と同等な被談および硬化条件下で同様に耐擦傷性コーテイングが得られる。 実施例5

1181 8 0 3 - タリンドキシブロビルトリメトキンシラン、4 5 7 8 のテトラメトキンシシン とび4 5 6 8 のテトラエトナナイナー 12 5 8 のシ 00 101 1 x 水性塩酸で光頻される1 2 5 8 のシリカゲルと密熱において6 0 分、しかし少なくとも前下水の付加に映して洗練を発生したくなるまま、混合される。被後にシリカゲルに四連立る。症化だが適便中に整能で7 2 1 8 の 0.001 1 x 水性塩酸が混合され(加水分別生成物)、その接 無限で2時間さらにかき洗ぜられる。それは連列なはつきりした粘性解とでとし、その枯蔵は1 日

コール・ビス・アリルカ・ボネート)上への≥15 μ=の限さのコ・テイングは50を初進下のビッカースダイヤモンドにより振動されずかつ良好な枯着力を有する。

突胎例5

契施例4におけると同じ被膜および硬化条件下で同様に耐振傷性のコーティングが得られる。

1181 803 - グリンドキシブロビルトリメトキンシラン、45780テトラメトキンシランなび45680テトラエテルチタネートが135800.1 N水性可性ソーダ液で充壌される12580シリカゲルと麻臓にかいて60分、しかし少-25-

だつきく100% 増大する。

#### W 161 601 4

われかつ90℃で45分間硬化される。多数の個が被使ラッカー 盤装によつて行をわれるとき、各層は90℃110分化け表面乾燥され、まず最低のラッカー 菌鉄工 強後コーテイングは90℃のようなコーティングは週別でかつはつきりしてかり、ポリ(ジェテレングリー24-

なくとも調下水の付加に際して花模物が生じなく なるまでかき飛ぜられる。 放後にシリカグルに戸 遠される。 危んだ戸道原で黒銀で721mの水が かき飛ぜられ、その後70℃で逆旋冷却器の利用 により2時間をもにある。 されは壁んで切り のでカリールで希釈される。 ラッカーはその場 合にI 0 0 パケットからの55秒(50世時間を有 方る。ラッカー 枯皮は1日につき 55% カナトの 変類例45世の45年

で同様な耐掛傷性コーテイングが得られる。 多施例 7

1161 g の 5 - グリンドキンプロピルトリメトキンシラン、457gのテトラメトキンシラント よび655gのテトラブロビルジルコネ・トが 135gの0.1 x 水性寄性ソーダ象で光端される 125gのシリカゲルと緊風で60分、しかし少 なくとも隣下水の付加に類して代表物が生じなく なるまで、かき機ぜられる。最後にシリカゲルは 伊端される。彼んだが過激に巡航で721gの

- 2 6 -

0.1 ∀水性物性ソーチ線がかき跳ぜられ、その後 温鉱で 2 時間さらに後押される。それは酸んで明 軟な粘性溶液を生じ、との溶液は次いで 1560 x のプタノールで希釈される。とのラフカーは 180 パケフトからの35秒の微出時間を有する。ラワ カー粘度は1日につき≤3 X増大する。 実例4 パエがけると同じ被顕わよび硬化条件に より同様な新媒像性コーテイングが得られる。

代理人 弁理士 佐 々 木 滑 隆 (外3名)

- 27 -

第1頁の続き

⑦発 明 者 ヘルムート・シユミツ ドイツ連邦共和国、8706 ヘヒベルク、ティルマン・リート メンシュナイダー・シュトラーセ 15